PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

06-172933

(43)Date of publication of application: 21.06.1994

(51)Int.Cl.

C22C 38/00

C22C 38/22

C22C 38/28

(21)Application number : 04-351238

(71)Applicant: NISSHIN STEEL CO LTD

(22)Date of filing:

07.12.1992

(72)Inventor: UEMATSU YOSHIHIRO

HIRAMATSU NAOTO

(54) AL-CONTAINING FERRITIC STAINLESS STEEL EXCELLENT IN PRODUCIBILITY AND HIGH-TEMPERATURE OXIDATION RESISTANCE

(57)Abstract:

PURPOSE: To obtain Al-contg. ferritic stainless steel free from the generation of abnormal oxidation even if being heated in an oxidizing atmosphere of 1150° C for a long time and good in toughness and producibility.

CONSTITUTION: This Al-contg. ferritic stainless steel contains by weight, ≤0.03% C, ≤0.2% Si, \leq 0.3% Mn, \leq 0.04% P, \leq 0.003% S, 15 to 25% Cr, \leq 0.03% N, 1 to \leq 4.5% Al and 0.5 to 2% Mo and furthermore as necessary, V and/or Ti by 0.01 to 0.5% in total and one or ≥ two kinds among rare earth elements and Y by 0.01 to 0.15% in total, and the balance substantial Fe. By adding Mo in the conditions of low Mn and Si, its high-temp. oxidation resistance can be improved, and because of low Al content, its toughness and producibility can also be secured.

(19)日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)特許出期公開番号

特開平6-172933

(43)公開日 平成6年(1994)6月21日

(51)Int.CL⁵

袋別記号 庁内整理番号

FΙ

技術表示首所

C22C 38/00

38/22

302 Z

38/28

審査請求 未請求 請求項の数2(全 8 頁)

(21)出類番号

(22)出頭日

特類平4-351238

(71)出題人 000004581

日新製鋼株式会社

平成 4 年(1992)12月 7 日 泉京

東京都千代田区丸の内3丁目4番1号

(72)発明者 植松 美博

山口泉新南陽市野村南町4976番地 日新製

網條式会社缺鋼研究所內

(72) 発明者 平松 直人

山口県新南陽市野村南町4976番地 日新製

始核式会社绘图研究所内

(74)代理人 弁理士 小縣 信淳 (外1名)

(64)【発明の名称】 製造性及び耐高温酸化性に優れたA1含有フェライト系ステンレス鋼

(57)【要約】

【目的】 1150°Cの酸化性雰囲気で長時間加熱して も異常酸化を発生せず、制性及び製造性の良好なA1含 有フェライト系ステンレス鋼を得る。

【構成】 このAI含有フェライト系ステンレス鋼は、

C:0.03重量%以下、S:0.2重量%以下, M

n:0.3 重量%以下,P:0.04 重量%以下、S:

0.003 章星%以下, Cr:15~25 章置%, N:

(0.0)3重置%以下、A1:1重置%以上で4.5重置%未満、Mo:0.5~2重置%、必要に応じV及び/

又はT: 台計で0.01~0.5重量%, 希土類元素 及びYの1種又は2種以上:台計で0.01~0.15

重量%を含み、類部が真質的にFeである。 【効果】 Mn及びSiを低下した条件下でMoを添加 することにより、耐高温散化特性が改善されると共に、

A 1 含有量が低いことから靭性及び製造性も確保され

る.

1 . 6 1

特関平6-172933

(2)

【特許請求の範囲】

【語求項1】 C:0.03宣置%以下、S:0.2 宣量%以下,Mn:0.3重置%以下、P:0.04宣置%以下,S:0.003重置%以下、Cr:15~25重量%,N:0.03重量%以下、A1:1重量%以上で4.5宣量%未満,Mo:0.5~2宣置%、希主領元素及びYの1種又は2種以上:合計で0.01~0.15宣置%を含み、残部が実質的にFeであることを特徴とする製造性及び耐高温酸化性に優れたA1含有フェライト系ステンレス鋼。

【註求項2】 C:0.03宣置%以下,S:0.2 宣量%以下,Mn:0.3重置%以下,P:0.04宣置%以下,S:0.003重置%以下,C:15~25重量%,N:0.03重量%以下,A1:1重量%以上で4.5宣量%未満,Mo:0.5~2宣置%、V及び/又はT:合計で0.01~0.5宣置%、餐土類元素及びYの1程又は2程以上:台計で0.01~0.15重置%を含み、残部が実質的にFeであることを特徴とする製造性及び耐高温酸化性に優れたA1含有フェライト系ステンレス網。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、自動車排ガス装置、暖 房機器等の高温雰囲気に曝される用途に適したA 1 含有 フェライト系ステンレス鋼に関する。

[0002]

【従来の技術】A!含有フェライト系ステンレス鋼は、 優れた耐高温酸化特性を示し、ストーブのチムニー村等 の暖房器具や電熱用材料として広く使用されてきた。また、最近では、自動車の排ガス浄化装置における触媒コンバータの基材として、従来から使用されてきたセラミックスに代えてA!含有フェライト系ステンレス鋼が使用されるようになってきている。従来の触媒コンバータ用基材としてのセラミックスは、熱質郵に弱く、また熱容量が大きいために触媒反応温度まで昇温するのに時間がかかる等の欠陥がある。高A!含有フェライト系ステンレス鋼等の金属を基材とするメタリックコンバータでは、これらセラミックスに起因する欠陥を改善することができる。

ライト系ステンレス領が特開平4-128344号公報で紹介されている。また、特闘平4-128345号公報では、成分コストを可能な限り低く抑えた条件下で耐酸化性を高めるため0.06~0.15重置%のしn(ランタニド族元素)を添加し、且つしnとの関係で特定された置のPを含有させることにより熱間加工性を改善したAI含有フェライト系ステンレス網が紹介されている。

2

[0004]

19 【発明が解決しようとする課題】メタリックコンバータは、セラミックスコンバータに比較して排ガス浄化性能に優れているものの、素材コストが高く、製造も困難である。すなわち、メタリックコンバータ用として開発されている従来のフェライト系ステンレス銅は、多量のCr及びA!を含むため、初性が十分でなく、成形加工性に問題がある。更に、高温酸化特性を改善するためREMやYを添加すると、スラブ及びホットコイルの初性が善しく低下する。その結果、熱間圧延等の際に割れが発生し易く、作業能率及び製造歩留りが低く、銅材コストを上昇させる原因になっている。

【0005】加工性は、A1含有量を低減することによ って改善される。しかし、単にA!含有量を低下させた だけでは、耐高温酸化特性が低下し、メタリックコンバ ータとしての用途に適さなくなる。そのため、加工性を ある程度犠牲にして、5%程度のA1を含有させている 現状である。このように低い加工性は、メタリックコン バータが普及する上での障害になっている。そこで、靭 性が良好で製造し易く、鋼材コストが低く、従来の20 Cr-5A!-REM, Y系ステンレス銅と同等以上の 30 耐高温酸化特性を示す材料が望まれている。本発明は、 このような要求に応えるべく案出されたものであり、A !、Mn及びSiを低減した条件下でA!含有フェライ ト系ステンレス鋼に微量のREM及び/又はYを特定量 のMoと共に添加することにより、従来のメタリックコ ンバータ用ステンレス銅に匹敵する耐高温酸化特性をも ち、製造性に優れたフェライト系ステンレス鋼を提供す ることを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明のA ! 含有フェライト系ステンレス銅は、その目的を達成するため。C: 0. 03宣置%以下、Si:0.2重量%以下、Mn: 0.3宣置%以下、P:0.04宣量%以下、S:0.03重置%以下、Cr:15~25重置%、N:0.03重置%以下、A!:1重置%以上で4.5重量%未満、Mo:0.5~2宣量%、REM及びYの1種又は2種以上:合計で0.01~0.15重置%を含み、Mo%≥5×(Mn%+Si%)を満足することを特徴とする。このA ! 含有フェライト系ステンレス銅は、更にV及び/又はTiを合計で0.01~0.5宣量%を含むこともできる。

1/26/2010 11:29 AM

特関平6-172933

(3)

[0007]

【作 用】メタリックコンバータ用として使用されている従来の高A1含有フェライト系ステンレス師が低い額性を示すことは、多置のCェ及びA1を含有していることに原因がある。A1含有量の低下により割性の改善が図られるものの、単にA1含有量を低くしただけでは耐高温酸化特性が劣化する。本発明者等は、良好な朝性が確保されるようにA1含有量を4.5重量%未満の低下させたフェライト系ステンレス師について、各種合金元素が与える影響を調査・研究した。その結果、Mn及び 10 Siを低減した条件下でMoを含有させるとき。4.5重量%未満の低いA1含有量であっても、優れた耐高温酸化特性が得られることを見い出した。

【① 0 0 8】 A 1 含有フェライト系ステンレス鋼の耐高 温酸化特性は改善にMoは有効であるが、このMoの効 泉は、低Mn化及び低Si化によって若しく大きくな る。その詳細な理由は不明であるが、4.5重量%以上 の高A!含有フェライト系ステンレス鋼に匹敵する耐高 温酸化特性を付与することができる。しかも、A1含有 置が少ないことから、良好な靭性や加工性も確保され る。本発明は、この高温雰囲気下における異常酸化の発 生機構に及ぼす各種合金元素の影響を調査・研究した結 杲 完成されたものである。すなわち、Mn含有量及び Si含有量を低下した条件下で微量のREM及び/又は YとMoとを添加するとき、非常に優れた耐高温酸化特 性が得られ、1150℃の高温に長時間保持した場合で も異常酸化を起こすことがなくなることを見い出した。 低Mn化及び低Si化は、その詳細な理由は不明である が、Mo、REM、Y等の作用を有効に発揮させること に寄与しているものと推察される。そのため、多重のM o、REM、Y等を添加する必要がなく、良好な加工性 や強度も確保される。

【① ① 0 9】以下、本発明のA 1 含有フェライト系ステンレス銅に含まれる合金元素及びその含有質を説明する。

C: C含有量の増加に伴って、具常酸化が発生し易くなる。また、多量のC含有は、スラブ及びホットコイルの制性を劣化させ、熱間加工によって板材に加工することが困難になる。したがって、本発明においては、C含有量の上限を0.03重量%に規定した。

Si: 一般的にSiはステンレス剱の耐高温酸化性を 改善する上で有効であるとされ、積極的な合金元素として耐高温酸化用ステンレス剱に添加されている。しか し、Ai含有フェライト系ステンレス剱においては、Siを極力低減させることによって耐高温酸化性の改善が 図られ、真常酸化が発生しにくくなる。このようなSi

においては耐高温酸化特性に悪影響を及ぼし、短時間で 異常酸化が発生する。Mn 含有量が耐高温酸化特性に与 える影響は、本発明者等が見い出した現象であり、本成 分系鋺の表層に形成されるAI、O、皮膜中にMnが混 入し、耐高温酸化特性に思影響を及ぼすCr系、Mn系 の酸化物を生成させ、異常酸化の発生を助長する。異常 酸化を抑制し耐高温酸化特性を向上させる上から、Mn 含有量は可能な限り少なくすることが好ましい。また、 Mn含有量の低下に伴って、翻性も向上する。しかし、 製鋼用原料であるスクラップから復入することから、M n含有量を極端に低下することは、製造コストの上昇を 招く。そこで、本発明においては、Mn含有量の上限を (). 3重量%、好ましくは(). 2重量%に規定した。 【0011】P: 耐高温酸化特性に思影響を及ばす元 素であり、低い方が好ましい。また、P含有量が高い と、熱延板の靭性も低下する。そこで、本発明において は、P含有量を0.04重量%以下に規定した。

S: REM及びYと結合して硫化物系介在物となり、 師の表面性状を悪化させる。また、硫化物の生成によ り、耐高温酸化特性に寄与するREM及びYを消費す る。そのため、多費のREM、Y等を添加することが必 要となり、師の制性を劣化させる。Sによる弊害は、含 有量が0.003宣置%を超えると顕著に現れる。そこ で、本発明においては、S含有質の上限を0.003宣 置%、好ましくは0.002宣置%に規定した。

[0012] Cr: 銅の耐高温酸化特性を改善するために必要な基本的な合金元素である。15 宣置%以上のCrを含有させることにより、堅率な酸化皮膜が形成され、銅の具常酸化が抑制される。しかし、25 重量%を超える多量のCrを含有すると、スラブ及びホットコイルの朝性が低下し、製造性が悪くなる。したがって、本発明においては、Cr含有量を15~25 宣置%の範囲に設定した。

N: 銅印のAlと結合し、異常酸化の起点となるAl Nを生成する。また、ステンレス銅の朝性を低下し、製造性を悪化させる。そこで、本発明においては、N含有 置の上限を()。()3 宣置%に規定した。

[0013] A1: Crと同様に耐高温酸化特性を維持するために必要な合金元素であり、表層にA1, O1を形成することによって優れた耐高温酸化特性を付与する。特に板厚が100μm以下の箔材料では、異常酸化の抑制に有効なA1, O, 層を十分に発達させるため、1重量%以上のA1を含有させる。しかし、4.5重置%以上に多量のA1を含有させる。しかし、4.5重置%以上に多量のA1を含有すると、スラブ及びホットコイルの朝性が劣化し、製造歩置りの低下、ひいては銅材コストの上手を招く。そとで、本発明においては、朝性

JP,06-172933,A

● STANDARD ← ZOOM-UP ROTATION No Rotation □ REVERSAL

30

40

RELOAD PREVIOUS PAGE LINEXT PAGE DETAILS

特闘平6-172933

(4)

の高い酸化物を形成し易いことから、鋼の耐高温酸化特 性を劣化するとされている。しかし、低S:化及び低M n化した本発明のステンレス銅においては、Moの添加 によって耐高温酸化特性が若しく改善され、高温強度も 優れたものとなる。このようなMoの効果は、O.5章 登%以上の含有量で顕著に現れる。しかし、多量にMo を添加させると、銅の割性が劣化し、製造性が思くな る。そこで、本発明においては、Mo含有量を()。5~ 2重量%の範囲に設定した。

【0015】REM及びY: 高Alフェライト系ステ 10 閏を0.()1~().5重量%に設定する。 ンレス銅の耐高温酸化特性を改善するために重要な合金 元素である。しa、Ce等のREMやYを添加すると、 師村表面に形成される酸化皮膜が緻密化し、安定性に優 れたものとなる。その結果、箔材料で発生し易い異常酸 化が抑制される。また、下地鋼に対する酸化皮膜の密音

【0016】REM及びYが新酸化性の向上及び異常酸 化の抑制に与える効果は、0.01重量%以上の含有で 顕著になる。しかし、0. 15 重置%を超える多量のR EM及びYを含有させると、熱間加工性及び額性が悪化 20 し、製造が困難になる。また、多量のREM及びY含有 は、異常酸化の起点となる非金属介在物の析出を助長さ せ、却って耐高温酸化特性を劣化させる。したがって、 本発明においては、REM及びYの含有量を合計で(). () 1~(). 15重置%の範囲に設定した。.

【()()17】V及びT!: 本発明のA!含有フェライ ト系ステンレス鋼に必要に応じて添加される合金元素で あり、鋼中のC又はNと結合することにより鋼の靭性を 著しく改善する作用を呈する。メタリックコンバータ等 を受けるため、酸化皮膜が影離し易い環境に曝される。 下地鋼に対する酸化皮膜の密着性は、前述したREM及 びYに加え、V又はTiによっても改善することができ

る。そこで、朝性の低下や鋼材コストの上昇につながり 易いREM及びYの添加量を低く抑え、その分をV又は Tiで結底することができる。これにより、非常に優れ た密着性を酸化皮膜に与え、異常酸化を抑制することが 可能になる。このような効果を得るためには、合計で (). () 1 <u>宣置%以上のV又はT!を含有させることが必</u> 要である。しかし、0.5重置%を超えて多量のV又は 丁」が含まれると、銅が硬質になり、加工性が劣化す る。そこで、V又はTiを含有させる場合には、その範

[0018]

【実施例】

真鎚倒1:表1に示す各種ステンレス鋼を真空溶解し、 **栽造、切削,熱延を行った後、焼鈍及び冷間圧延を繰り** 返し、 板厚50μmの箔材料を製造した。 得られた箔材 料を1150℃の酸化試験に供し、異常酸化が発生する までの時間を調査した。異常酸化の発生は、各供試材を 適宜加熱炉から取り出し、通常検出される薄く且つ均一 な酸化皮膜の他に隆起状酸化物を目視観察することによ り判定した。そして、この隆起状酸化物が観察されるま での道算酸化時間を、異常酸化発生時間として表1に示 した。表1において、試験記号Aは、メタリックコンバ ータ用として従来から使用されている鋼であり、 115 O Cの加熱試験で170時間まで異常酸化を起こさな い。試験記号Bは、A銅に比較してAI含有量を3重量 %まで下げた鋼であり、85時間で異常酸化が発生して いる。また、A 1 含有置及びC r 含有量をそれぞれ3 重 登%及び18重量%まで下げた銅Cでは、80時間で異 **鴬酸化が発生した。このことから、靭性の改善を狙って** の高温用途に使用されるステンレス鋼は、冷熱サイクル 30 単にCF含有量及びAI含有量を下げただけでは、メタ リックコンバータ用として要求される高温酸化特性をも たなくなることが判る。

【表1】

(5)

7

特関平6-172933

	7													—
	熤	匥		भ्र			¥	Ę.	4			光色選		
4 常骸化発生時間及び衝蛇靭性との関係	衝突的性	(J/cm³)	11	23	38	2.9	2 1	16	13	1.7	21	26	28	31
	異常酸化発生	時間 (時)	170	85	08	190	220	250	270	300	310	320	350	370
	(強配光)	REM, Y	0.08	0.06	0. 07	0.04	0.04	0.05	90'0	0.06	90.00	6.04	0.02	0.03
		Mo	1	-	1	0.51.	1.03	1. 52	1.91	1.88	1.79	1.83	1.85	1.93
		A 1	5. 22	3. 14	3, 30	3.41	3.37	3.31	3.26	3.29	3.43	3.36	3.35	3. 32
	有風	Cr	20.16	20.19	18.02	20.03	20.16	20.01	20.29	20.05	20.08	19.15	20.14	20.10
	合金成分及び合	ß	0.0021	0.0021	0.0020	0.0019	0.0018	0.0020	0.0021	0.0020	0.0013	0.0019	0.0021	D. 0020
分と異		۵.	0.024	0.023	0.024	0.024	0.022	0.024	0.021	0.024	0.025	0.024	0.024	0.022
表1: 合金成		иW	0.34	0.27	0.33	0.32	0.31	0.34	0.35	0.12	0.11	0.08	0.10	0.08
		\$ 1	0.35	0.35	0.34	0.36	PE '0	0.34	0.33	0.34	0.35	0.18	0.12	0.10
		ပ	0.012	0.014	0.015	0.013	3.012	0.011	0.012	0.013	0.012	0.011	0.013	0.018
	ittis.	ii e	∢	В	ပ	Δ	ķi	į,	ţ	¥	I	ה	×	,1

【0019】良好な朝性が確保されるAI含有量3~4 重量%の範囲で、他の合金元素が耐高温酸化特性に与え る影響を調査した。なお、耐高温酸化特性の改善に有効 極めて高く、しかも添加量が多くなるに従って制性を著 しく低下させる。したがって、本実能例においては、R EM及びYの添加量(). () 6重量%を限度として検討を 造めた。この検討の過程で、Mo添加により耐高温酸化 特性が改善されることを見い出した。表1の試験記号D ~Gは、耐高温酸化特性に与えるMo含有量の影響を調 べた鎖である。 D~G銅の耐高温酸化特性に関する試験 結果をMo含有量との関係で整理したところ、図1に示 すようにMo含有量の増加に伴って耐高温酸化特性が改 昔され、異常酸化が発生するまでの時間が長くなってい 50 県、Mnと共にSiを低減させるとき、額性及び耐高温

る。しかし、D~G銅を熱間圧延したままのホットコイ ルは、Mo含有量の増加に伴って靭性が低下する傾向が みられる。

であることが知られているREM,Y等は、原斜価格が 40 【0020】試験記号H及び i として示すように、Mn 含有量を低下した条件下でMoを添加したとき、靭性の 回復がみられた。また、Mn含有量の低下は、耐高温酸 化特性の改善にも有効であった。H 鋼及び I 鋼は、Mn 以外の成分含有量がG銅とほぼ同じであるにも拘らず、 G銅に比較して朝経が向上しており、異常酸化を発生さ せるまでの時間も長くなっている。しかし、貴産ライン による製造を考慮するとき、スクラップから混入するM nの含有量を低くコントロールすることは困難であるこ とから、他の合金元素が与える影響を調査した。その結 (6)

特**関平6-172933**

10

酸化特性が更に改善されることが判った。

4) 4)1 4

【0021】Siは、従来からステンレス銅の耐高温酸 化特性の改善に有効な元素とされ、積極的に添加されて いる。しかし、本発明者等の検討によるとき、Moを添 加したA!含有フェライト系ステンレス鋼においては、 Si含有量の増加に伴って却って耐高温酸化特性が劣化 し、異常酸化が発生し易くなることが判明した。たとえ は、S!含有量を低下させたMo添加A!含有フェライ **卜系ステンレス鋼 (試験記号J~L) にみられるよう** に、S:含有量が低くなると共に優れた耐高温酸化特性 16 【0023】実施例2:表2に示した各種師を使用し、 が示されている。また、Si含有量が少ないJ~L銅の 額性は、G銅に比較し着しく大きな値を示している。 【0022】なお、S」は脱酸効果を得るために添加さ れることがあるが、A!含有フェライト系ステンレス銅 では、脱酸効果の大きなA1を多量に添加していること

から、特にSi脱酸の必要はない。したがって、重度ラ インで製造するに際し、Si含有量を極力低くすること は可能である。以上のことから、Min含有量及びSi含 有量を低減した条件下でMoを添加するとき、Al含有 置が低いものでも従来の高A!含有フェライト系ステン レス鋼と同様以上の耐高温酸化特性を示すことが判る。 しかも、低Mn及び低Siによって制性の改善が図ら れ、割れ等の欠陥を発生させることなく熱間圧延できる 材料が得られた。

実施例1と同様に板厚50μmの箱材料を製造した。各 供試材を1150°Cの酸化試験に供し、異常酸化が発生 した時間を測定した。試験結果を、表2に併せ示す。 【表2】

(7)

耳

特関平6-172933

12

榖

꿏

' H				601/ III		1 44		ţ		-47			,	
母髓额母	(3/cm*)	22	20	25	3.1	3.1	23	1.9	11	38	3.9	6	3.7	ı
異常数化強生	時間 (珠)	270	200	280	190	190	340	520	180	09	7.5	310	40	1
(蚕蚕%)	その部	ı	T i : 0.04	1	1	V : 6.09			1	Ti:0.05	1	V : 0.05	1	1
	>			0.07	1	1	ı	0.08	1	-	ı	-	0.03	'
	REM	0.06	0.06		0.04	i). 04	0.05	_	0.06	0.06	0.04	9.05	Ł	0.02
色類	Mo	1.78	1.32	1.81	1.92	98.0	0.87	1.90	1	,	_	3.11	1.83	3.36
	۸۱	3.81	3.73	2.96	2.67	3.65	4.33	4.24	5.03	3.06	3.11	3.16	0.81	5.36
స	Cr	20.12	20.18	18.02	20.16	20.11	20.08	20.29	20.23	20.11	19.10	20.08	20.03	20.04
分及	s	0.000.0	0.0021	0.0003	0.0019	0.0021	0.0016	0.0021	0200-0	0.0021	0.0009	0.0018	0.0020	0.0017
跷	P	0.026	0.024	0.023	0.023	0.024	0.025	0.024	970-0	0.024	0.023	0.024	0.022	0.022
49	Мn	0.14	0.18	ū.11	0.14	ŋ. 07	6. 10	0.17	9.32	6.31	0.11	0.36	0.45	0.03
,	S i	01.0	91.0	0.02	0.08	0.11	0.09	01.0	il. 35	0.32	0.08	0.25	0.08	0.36
	၁	0.011	0.012	0.012	0.013	0.00	0.012	0.014	0.012	0.010	0.012	0.010	0.012	0.010
拉頭	番号	-	7	8	4	ιC	ဖ	2	82	6	10	11	12	# 8
	合 金 成 分 及 び 含 有 量 (軽量%) 異常数化発生 衝 瞭 助 性	会 成 分 及 び 合 有 量 (電量%) 異常数化発生 衝 駆 倒 性 C Si Mn P S Cr Al Mo RBW Y を の 他 時間 (時) (J/cm³)	C Si Mn P S Cr Al Mo RBM Y その他時間(時)(分/cm²) 0.011 0.014 0.026 0.0020 20.12 3.81 1.78 0.06 - - 270 22	C Si Mn P S Cr Al Mo RBM Y その他時間(時)(持)(力/cm³) 0.012 0.012 0.024 0.0021 20.12 3.73 1.32 0.06 - - 27.0 20 0.012 0.012 0.024 0.0021 20.18 3.73 1.32 0.06 - Ti:0.04 20.0 20	C Si Mn P S Cr Al Mo REM Y その他 時間(時)(方元m²) 0.012 0.012 0.012 0.012 20.12 3.81 1.78 0.06 - 27.0 22 0.012 0.012 0.024 0.0021 20.18 3.73 1.32 0.06 - Ti:0.04 20.0 20 0.012 0.013 0.003 18.02 2.96 1.81 - 0.07 - 29.0 25	C Si Mn P S Cr Al Mo RBM Y その他 時間(時)(方元㎡) 0.012 0.012 0.16 0.18 0.024 0.0021 2.018 3.73 1.32 0.06 - - 27.0 2.2 0.012 0.012 0.024 0.0021 20.18 3.73 1.32 0.06 - Ti:0.04 2.00 2.0 0.012 0.01 0.023 0.0003 18.02 2.96 1.81 - 0.07 - 2.90 2.5 0.013 0.08 0.014 0.023 0.0019 1.81 - 0.07 - 1.90 2.90 2.5	C Si Mn P S Cr Al Mo RBM Y その他 時間(時)(方)(元間(日)(月)(元間(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(日)(C Si Mn P S Cr Al Mo RBM Y その他 時間(時)(時)(方)(方)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)(元)	C Si Mn P S Cr Ai Mo REM Y 老 の 他 時間 (時) (時) (持) (持) (持) (大) (大) (大) (大) (大) (大) (大) (大) (大) (大	C Si Mn P S Cr A1 Mo REM Y E o (m) 研報(研集(T) 研集(T) Ti : 0.04 研集(T) Ti : 0.04 Ti : 0.04 Ti : 0.04 研集(T) Ti : 0.04 Ti :	C Si A C AI Mo RBM Y 表 的 (BH) (時) (月/Cm*) 0.011 0.101 0.104 0.10 0.012 3.81 1.78 0.06 — — 27.0 22 0.012 0.012 0.012 2.012 3.81 1.78 0.06 — — 27.0 27.0 22 0.012 0.11 0.024 0.002 18.02 2.96 1.81 — — — 27.0 20 0.012 0.012 0.002 18.02 2.96 1.81 — — 7 7 1.90 20 0.012 0.012 0.002 18.02 2.96 1.81 — 0.07 — 2.00 2.00 2.0 0.012 0.013 0.001 2.01 2.06 1.81 0.06 — 1.90 — 1.90 2.00 2.0 0.012 0.012 0.016 2.01	C Si Mn P S Cr A1 Mo RBM Y その他 開稿化発生 街 縣 縣 份 0.011 6.10 6.14 6.026 20.12 3.81 1.73 0.06 - 270 22 0.012 6.16 6.18 0.024 0.0021 20.12 3.81 1.73 0.06 - 270 22 0.012 0.14 0.024 0.0021 20.12 3.81 1.82 0.06 - 7 270 22 0.012 0.024 0.0024 0.0024 2.01 2.06 1.81 0.06 - 7 1.90 20 20 0.013 0.024 0.0024 0.0014 20.16 2.07 1.91 - 0.07 0.07 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 2.00 <	C Si Mn P S C Al Mo Red Y 表の作 時間(時) 指数化発生 前数化光度 0.011 0.11 0.12 0.02 0.01 3.81 1.78 0.06 — 7 2.70 2.70 2.2 0.012 0.11 0.024 0.002 2.012 3.81 1.82 0.06 — 7 2.70 2.70 2.2 0.012 0.12 0.024 0.002 1.80 1.81 2.96 1.81 — 0.06 — 7 7 0.07 2.07 2.06 2.06 2.06 2.96 1.81 — 0.07 2.00 2.0 2.00 <td>C Si Mn P S C Al Mo REM Y 表 の 能 研算 (時) 付入Cm** 0.011 0.10 0.11 0.02 0.002 20.12 3.81 1.73 0.06 — — 2.70 EFT 0.7 0.00 0.00 0.00 — 2.70 EFT 0.00 2.7 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 — 2.00 0.00 0.00 0.00 0.00 — 2.00 0.00</td>	C Si Mn P S C Al Mo REM Y 表 の 能 研算 (時) 付入Cm** 0.011 0.10 0.11 0.02 0.002 20.12 3.81 1.73 0.06 — — 2.70 EFT 0.7 0.00 0.00 0.00 — 2.70 EFT 0.00 2.7 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 — 2.00 0.00 0.00 0.00 0.00 — 2.00 0.00

【0024】本発明に従った試験番号1~7の供試材 は、何れも異常酸化発生時間が200時間を超えてお り、メタリックコンバータ用に従来から使用されている 比較鋼8よりも優れた耐高温酸化特性を示していた。ま た、試験番号1~7の供試材は、熱延したままのホット コイルとして、191/cm'以上の優れた街部制性を 示した。そのため、製造性に優れ、作業能率が良く、且 50 性が良好であるものの、衝撃割性が極めて低く、製造が

HE .

つ歩留りの低下が少ないことから、製造コストを低くす ることができた。これに対し、比較鋼9, 10及び12 は、A!含有量が低いことから衝撃制性が良好であるも のの、75時間以内に異常酸化が発生しており、耐高温 酸化特性に劣っていた。また、A!含有量及びMo含有 置を共に3重量%以上とした比較銅11は、耐高温酸化 (8)

特関平6-172933

13

困難であった。更に、比較鋼13は、A1, Si及びMoを多置に含むことから、朝性が非常に低く、熱間圧延できないものであった。

[0025]

【発明の効果】以上に説明したように、本発明のAI含有フェライト系ステンレス鋼においては、低Mn及び低Siの条件下で特定置のMoを添加することにより、AI含有質が比較的低いものであっても、優れた耐高温酸化特性を付与することができる。しかも、Mn及びSI*

*の低減は、A1含有量の低下と相俟つてフェライト系ステンレス師の制性及び製造性、加工性を改善する。したがって、安価なコストでメタリックコンバータ等の高温用途に適した材料が得られる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 板厚50μmのA1含有フェライト系ステンレス鋼の1150℃における異常酸化発生に及ぼすMo含有量の影響

【図1】

